# (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平10-336151

(43)公開日 平成10年(1998)12月18日

(51) Int.Cl. <sup>8</sup>		識別記号	FI						
H04J	13/04		H04J	1	3/00	(	3		
H 0 4 B	1/26		H04B		1/26	F	-[		
H04L	27/34		H04L	2	7/18	2			
	27/18			2	7/00	00		E	
			審查記	灾	未請求	請求項の数13	OL	(全 19 頁)	

(21)出願番号 特願平9-145639

平成9年(1997)6月3日

(71)出願人 000006013

三菱電機株式会社

東京都千代田区丸の内二丁目2番3号

(71)出願人 392026693

エヌ・ティ・ティ移動通信網株式会社

東京都港区虎ノ門二丁目10番1号

(72)発明者 岩根 靖

東京都千代田区丸の内二丁目2番3号 三

菱電機株式会社内

(72)発明者 東 明洋

東京都港区虎ノ門二丁目10番1号 エヌ・

ティ・ティ移動通信網株式会社内

(74)代理人 弁理士 田澤 博昭 (外1名)

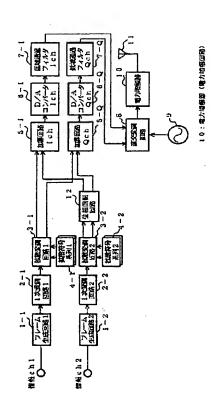
# (54) 【発明の名称】 CDMA通信方法およびCDMA通信装置

# (57)【要約】

(22)出願日

【課題】 CDMA通信装置は、多重時にピーク電力が大きくなり、電力増幅器の効率が低下し、特に電池駆動の機器では使用時間が短くなる。また、飽和電力を高めるために大きな電力増幅回路が必要で、高価で、小型化にも不利であるという課題があった。

【解決手段】 チャネル数nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により拡散変調し、この拡散変調出力信号のI・Q座標上位置を90°/nずつ回転させた後、その拡散変調出力信号を加算するように構成したものである。





【特許請求の範囲】

【請求項1】 チャネル数nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により拡散変調し、この拡散変調出力信号をL成分とQ成分毎に加算し、この加算出力信号を直交変調後、電力増幅して送信するCDMA通信方法において、前記拡散変調出力信号のI・Q座標上の位相位置を90°/nずつ回転させることを特徴とするCDMA通信方法。

7

【請求項2】 チャネル数nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により拡散変調し、この拡散変調出力信号を L 成分とQ 成分毎に加算し、この加算出力信号を直交変調後、電力増幅して送信する C D M A 通信方法において、前記拡散変調出力信号を 2以上のグループに分け、そのグループごとの出力信号の I・Q 座標上の位相位置を 90° / グループ数ずつ回転させることを特徴とする C D M A 通信方法。

【請求項3】 90°/nまたは90°/グループ数を任意に変更可能としたことを特徴とする請求項1または請求項2記載のCDMA通信方法。

【請求項4】 拡散変調出力信号は帯域制限後に直交変調けることを特徴とする請求項1または請求項2記載のCDMA通信方法。

【請求項5】 チャネル数nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により変調する拡散変調回路と、この拡散変調回路の出力信号をL成分とQ成分毎に加算する加算回路と、この加算回路の出力信号を直交変調する直交変調回路と、この直交変調回路の出力信号を増幅して送信する電力増幅回路とを有するCDMA通信装置において、前記拡散変調出力信号のI・Q座標上の位相位置を90°/nずつ回転させる位相回転回路を備えたことを特徴とするCDMA通信装置。

【請求項6】 チャネル数nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により変調する拡散変調回路と、この拡散変調回路の拡散変調出力信号をI成分とQ成分毎に加算する加算回路と、この加算回路の出力信号を直交変調可る直交変調回路と、この直交変調回路の出力信号を増幅して送信する電力増幅回路とを有するCDMA通信装置において、前記拡散変調出力信号を2以上のグループに分け、そのグループごとの出力信号のI・Q座標上の位相位置を90°/グループ数ずつ回転させる位相回転回路を備えたことを特徴とするCDMA通信装置。

【請求項7】 90°/nまたは90°/グループ数を任意に変更可能とした位相回転回路を備えたことを特像とする請求項5または請求項6記戦のCDMA通信装置。

【請求項8】 拡散変調出力信号を2以上のグループに分け、そのグループごとの出力信号の1・Q座標上の位相位置を90°/グループ数ずつ回転させる位相回転回路と、この位相回転回路の出力を加算する加算回路とを

備えたことを特徴とする請求項5または請求項6記載の CDMA通信装置。

【請求項 9 】 拡散変調出力信号を2以上のグループに分け、そのグループごとに加算する加算回路と、この加算回路の出力信号の I・Q座標上の位相位置を90°/グループ数ずつ回転させる位相回転回路とを備えたことを特徴とする請求項5または請求項6記載のCDMA通信装置。

【請求項10】 拡散変調出力信号の借域を制限する借域制限回路を備えたことを特徴とする請求項1、2、5、6のうちのいずれか1項記載のCDMA通信装置。 【請求項11】 借域制限回路を位相回転回路の入力側に設けたことを特徴とする請求項10記載のCDMA通

【請求項12】 帯域制限回路を位担回転回路の出力側に設けたことを特徴とする請求項10記載のCDMA通信装置。

【請求項13】 帯域制限回路を加算回路の出力側に設けたことを特徴とする請求項10記載のCDMA通信装20 置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

信装置。

【発明の属する技術分野】この発明は、チャネル数nの送信データをチャネル毎に異なる拡散符号により変調し、この拡散変調出力信号を1成分とQ成分毎に加算し、この加算出力信号を直交変調後、電力増幅して送信するCDMA(Code DivisionMuliple Access:符号分割多元接続)通信方法およびCDMA通信装置に関するものである。

0 [0002]

40

【従来の技術】図14は、例えば特開平7-31278 3号公報に示された従来のCDMA通信装置の送信系の 構成を示すブロック図である。図において、101-1 ~101-nは情報チャネルch1~chnに対応した フレーム生成回路、102-1~102-nは情報チャ ネルch1~chnに対応した1次変調回路、103-1~103-nは情報チャネルch1~chmに対応し た拡散変調回路、104-1~104-nは情報チャネ ルchl~chnに対応した拡散符号系列、105-I, 105-Qは直交変調のIch (In-phase ch), Qch (Quadature-phase ch) に対応した加算回路、106-I, 106-Qは Ich, Qchに対応したD/Aコンバータ、107-I, 107-Qは[ch, Qchに対応したスムージン グのための低域通過フィルタ(LPF)、108は直交 変調回路、109は搬送波発振器、110は電力増幅 器、111は送信アンテナである。

【0003】次に動作について説明する。情報 c h 1 の データは、フレーム生成回路 1 0 1 - 1 に入力され、予 50 め決められたフォーマットに従ってフレーム化された





コンスタレーション・ボイントとなる。

後、続く1次変調回路102-1において、1次変調が 行われ、その出力は拡散変調回路103-1に入力され て拡散符号系列104-1を用いて拡散変調される。情 報ch2~nについても、情報ch1と並列に同様の処 理が行われ、それぞれ拡散された信号を得る。

【0004】なお、ここで拡散符号系列104-1~1 04-nには、互いに直交した符号系列もしくは相互相 関値が小さくなる符号系列が適用される。拡散変調回路 103-1~103-nの出力は多重化のために、各々 の1ch出力は加算回路105-1へ、各々のQch出 力は加算回路105-Qへ入力され、Ich,Qch毎 の加算が行われる。

【0005】加算回路の入出力信号について図15を用 いて補足説明する。図において、130-1~130nは、拡散変調回路103-1~103-nの出力コン スタレーションを I・Q座標上にプロットしたもの、1 50は加算回路105-I, 105-Qの出力コンスタ レーションを【·Q座標上にプロットしたものである ((i) n=2の場合、(i i) n=3の場合)。ここ では、拡散変調後のコンスタレーションがOPSKと同 等になる場合を示している (例えば、1次変調=0PS K、拡散変調=OPSKの場合)。

【0006】130-1~130-nに図示したよう に、拡散変調回路103-1~103-nの出力は、各 々独立に、 (I, Q) = (1, 1), (-1, 1), (-1, -1), (1, -1) の 4 点のいずれかをと る。これらの[ch成分同士を加算回路105-[で加 算し、Qch成分同士を加算回路105-Qで加算す る。その結果、加算回路105-I, 105-Qの出力 は最小値=-n~最大値=nのダイナミックレンジとな

【0007】具体例として、(i) n=2、すなわち2 ch多重の場合には、Ich, Qchとも、1+1, -1+1, -1+(-1) の3通りの組み合わせがあり得 るので、 I c h , Q c h の加算出力は各々 2 , 0 , - 2 のいずれかの値をとる。従って、加算後は150-

(i) として図に示したように、[·Q座標上で9点の

[出力] =  $I ch \times cos(\omega t) - Qch \times sin(\omega t)$  $=A \times cos (\omega t + \Phi)$ 

ただし、 $l c h = c o s \Phi$ ,  $Q c h = s i n \Phi$ 【0013】直交変調回路108の出力は、電力増幅器 110によって、送信に必要とされる電力まで増幅さ れ、アンテナ111より送信される。

【0014】電力増幅器110は、理想的には、入力信 号に正確に比例増幅した信号を出力する。つまり完全に 線形な動作を行う。しかし、実際には、送信機全体の低 電力化を図るために、電力増幅器110の付加効率を高 めようとすると、飽和に近い領域で使用することとな り、非線形特性となる。

【0015】図17は、電力増幅器110の一般的な入 50 要がある。従って、効率と非線形性にはトレードオフが

【0008】例えば、今、拡散変調回路103-1の出 力が (I, Q) = (1, 1) [130-1中の黒く塗り つぶした点]、拡散変調回路103-2の出力が(1, Q) = (1, 1) [130-2中の黒く塗りつぶした]点]とすると、加算後は、(1, Q)=(2, 2)[1 50-(i)中の黒く逸りつぶした点」となる。

【0009】また、(ii) n=3、すなわち3ch多 重の場合には、同様に、加算出力として3〔=1+1+ 1], 1 = -1 + 1 + 1, -1 = -1 + (-1)+1], -3[=-1+(-1)+(-1)]の4通り の値をとる。従って、加算後は150~(ii)として 図に示したように、1・Q座標上で16点のコンスタレ ーション・ポイントとなる。

【0010】例えば、今、拡散変調回路103-1の出 力が (I, Q) = (1, 1) [130-1中の黒く塗り つぶした点]、拡散変調回路103-2の出力が([, Q) = (1, 1) [130-2中の黒く塗りつぶした] 点]、拡散変調回路103-nの出力が(1,Q)= (1, 1) [130-n中の黒く逾りつぶした点]とす ると、加算後は、(IQ)=(3,3)[150-(i i) 中の黒く塗りつぶした点]となる。

【0011】加算回路105-1、105 -Qの出力 は、D/Aコンバータ106-1,106-Qでアナロ グ信号に変換され、LPF107-1、107-Qでス ムージングされた後、直交変調回路108に入力され る。図16に直交変調回路108のブロック図を示す。 この直交変調回路108では、搬送波発振回路109の 出力を受けて、90°移相器113を用いて90°位相 30 の異なる(即ち互いに直交した)2つの搬送波を生成す る。そして、LPF107一1の出力(Ісһ)と90 。 移相器113の出力を乗算回路112 i で掛け合わ せ、LPF107-Qの出力(Qch)と搬送波発振回 路109の出力を乗算回路1124で掛け合わせ、これ らの出力を加算回路114で加算し、出力する。数式で 表現すると、次式のようになる。

[0012]

40 出力特性・通過位相特性・効率特性を示す。出力が大き いほど効率はよいが、飽和によりゲインが抑圧され、さ らに通過位相量も大きくなって、非線形性が強くなる。 【0016】また、図18は、電力増幅器110が非線 形の場合の入力と出力の周波数スペクトルを示す。非線 形性によって相互変調を生じるため、図に示したよう に、スペクトルが広がり、隣接する周波数チャネル上へ の不要輻射成分が発生する。この隣接チャネル漏洩電力 は、隣接チャネルへの干渉となるため、通常、システム にて上限値が規格化されており、その範囲内に収める必





生じる。電池駆動の携帯端末の場合には特に効率が重要 であるため、いかに効率を犠牲にせずに非線形性の影響 を小さくするかが大きなボイントとなる。

【0017】以上図14から図18を用いて説明した従来装置では、多重化した場合、平均電力の2乗でピーク電力が増大する。先に述べた2多重の場合には、平均電力は多重化しない場合の2倍であるのに比べ、ピーク電力は4倍になる。また、3多重では、平均電力が3倍であるのに対し、ピーク電力は9倍にもなる。このため、多重化しない場合に比べて電力増幅回路の飽和による時候の影響を顕著に受けることになる。従って、隣接チャネル漏洩電力を規定内に抑えるためには、電力増幅回路の動作点として、飽和電力からのバックオフを大きな必要があり、多重しない場合よりも効率が低いまりたる必要があり、多重しない場合よりも効率が低いまりたる必要があり、多重しない場合よりも効率が低いまりたるのであっても、飽和点を高める、ために、より大きな容量の電力増幅回路が必要になる。

【0018】そこで、多重化した場合のビーク電力を抑える従来装置として、例えば加算後に振幅制限回路を設けてダイナミックレンジを縮小化する技術が提案されている。図19はこの振幅制限回路を適用した構成を示すブロック図である。図において、115は加算回路105-I,105-Qの出力を入力して振幅制限を施した信号を出力する振幅制限回路である。この振幅制限回路115は、加算後の振幅が大きい場合に、これを制限するかあるいは減衰係数を乗算して圧縮しダイナミックレンジを小さくするように動作する。なお、他の構成は前記図14に示す従来装置と同じであるから同一部分には同一符号を付して重複説明を省略する。

【0019】次に動作について説明する。この従来装置によれば、確かに振幅制限回路115により、電力増幅器110への入力信号のダイナミックレンジは小さくなる。しかしながら、この振幅制限回路115の動作は電力増幅器110の入出力特性の飽和と等価であるから、振幅制限回路115の出力にてすでにスペクトルが広がっており、振幅制限回路115と電力増幅器110の間に帯域制限フィルタを設けない限り、隣接チャネル漏洩電力の規格を満足することは難しい。また、線形加算して多重化した信号に振幅制限という非線形操作を加えるため、受信側において自chの符号系列との相関検出を行って自chを復調する際に、相関特性の劣化を生じ、ビット誤り率特性が劣化する。

### [0020]

【発明が解決しようとする課題】従来のCDMA通信装置は以上のように構成されているので、多重時にピーク電力が大きくなり、電力増幅器の効率が低下し、特に電池駆動の機器では使用時間が短くなり、同時に、飽和電力を高めるために大きな容量の電力増幅回路が必要で、高価で、小型化にも不利であるという課題があった。

【0021】また、加算後に振幅制限する振幅制限回路 を設けた従来装置では、帯域制限フィルタ無しに隣接チ ャネル漏洩電力を抑止することはできないとともに、受 信特性が劣化するなどの課題があった。

【0022】この発明は上記のような課題を解消するためになされたもので、システム性能の劣化無しに、多重化時のピーク電力を低減して非線形性の影響を小さくし、電力増幅の効率を高めることのできるCDMA通信方法およびCDMA通信装置を提供することを目的とする。

#### [0023]

【課題を解決するための手段】請求項1記載の発明に係るCDMA通信方法は、チャネル数nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により拡散変調し、この拡散変調出力信号の1・Q座標上の位相位置を90°/nずつ回転させるものである。

【0024】請求項2記載の発明に係るCDMA通信方法は、チャネル数nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により拡散変調し、この拡散変調出力信号を2以上のグループに分け、そのグループごとの出力信号の1・Q座標上の位相位置を90°/グループ数20 ずつ回転させるものである。

【0025】請求項3記載の発明に係るCDMA通信方法は、90°/nまたは90°/nループ数を任意に変更可能としたものである。

【0026】請求項4記載の発明に係るCDMA通信方法は、拡散変調出力信号を帯域制限後に直交変調するものである。

【0027】請求項5記載の発明に係るCDMA通信装置は、チャネル数nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により変調する拡散変調回路と、この拡散変調回路の拡散変調出力信号のI・Q座標上の位相位置を90°/nずつ回転させる位相回転回路を備えたものである。

【0028】請求項6記載の発明に係るCDMA通信装置は、チャネル数nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により変調する拡散変調回路と、この拡散変調回路の拡散変調出力信号を2以上のグループに分け、そのグループごとの出力信号の【・Q座標上の位相位置を90°/グループ数ずつ回転させる位相回転回路を備えたものである。

40【0029】請求項7記載の発明に係るCDMA通信装置は、90°/nまたは90°/グループ数を任意に変更可能とした位相回転回路を備えたものである。

【0030】請求項8記載の発明に係るCDMA通信装置は、拡散変調出力信号を2以上のグループに分け、そのグループごとの出力信号の[・Q座標上の位相位置を90°/グループ数ずつ回転させる位相回転回路と、この位相回転回路の出力信号を加算する加算回路とを備えたものである。

【0031】請求項9記載の発明に係るCDMA通信装 の 置は、拡散変調出力信号を2以上のグループに分け、そ





のグループごとに加算する加算回路と、この加算回路の 出力信号の I・Q座標上の位相位置を90°/グループ 数ずつ回転させる位相回転回路とを備えたものである。

【0032】請求項10記載の発明に係るCDMA通信装置は、拡散変調出力信号の帯域を制限する帯域制限回路を備えたものである。

【0033】請求項11記載の発明に係るCDMA通信装置は、構域制限回路を位相回転回路の入力側に設けたものである。

【0034】請求項12記載の発明に係るCDMA通信装置は、帯域制限回路を位和回転回路の出力側に設けたものである。

【0035】請求項13記載の発明に係るCDMA通信装置は、帯域制限回路を加算回路の出力側に設けたものである。

[0036]

### 【発明の実施の形態】

(電力増幅回路)、11は送信アンテナ、12は拡散変調回路3-2の出力信号の $[\cdot]$ ・Q座標上の位相位置を90°/n(n: チャネル数)ずつ回転させる位相回転回路であり、図示例は90°/2=45°、つまり45°回転させるものである。

【0038】つまり、位相回転回路12は拡散変調回路3-2の出力に対して、図3(a)に示すように、白丸位置から黒丸位置へ各情報ch独立に所定量、図示例では角度0kの位相回転(I・Q座標上の位相オフセット)を施す。数式では次のように表現される。

[0039]

 $I k' = I k \times cos(0 k) - Q k \times sin(0 k)$   $Q k' = I k \times sin(0 k) + Q k \times cos(0 k)$   $I (0 0 4 0) = C \cdot cos(0 k)$  I (0 0 4 0) I

【0.041】図 2に示した位相回転回路 1.2 は、まさにこの数式を実現する構成となっており、人力 1.k、Q k と係数 c.o.s. (0.k) , 係数 s.i.n. (0.k) を上式に従って乗算・加算し、1.k , Q k を出力する。

【0042】図4は上記のように、拡散変調回路3-1、3-2の拡散変調出为信号の $1\cdot Q$ 座標上の位相位置を $90^\circ$  /n (n: チャネル数) ずつ回転させた後加算することにより得られる効果の原理を説明する。図4 (a) に示すように絶対値(長さ)の同じ(Aとする)2つのベクトルを加算合成する場合、2つのベクトルの角度が同じであると、合成ベクトルの絶対値(長さ)は元の2倍になる(2A)。これに対し、図4(b)に示すように2つのベクトルの角度が立だけずれている場合には、合成ベクトルの絶対値(長さ)は $2A \times cos \phi$ となり、元の2倍(2A)よりも小さくなる。

【0043】従って、加算前に上記位相回転回路12で位相回転を行ってコンスタレーションの角度をずらすことにより、角度にずれがない従来装置に比べて、ビーク電力(=ベクトルの長さの2乗)を低減することができ30 る。

【0044】このことは、図5に示す従来装置と実施の形態1による装置における2チャネルの加算状態の対比テーブルから明らかなように、平均電力は4.00と両者は同じであるが、ピーク電力は従来装置が図5(a)に示すように8.00であるのに対し、実施の形態1の装置では図5(b)に示すように6.83と小さい。

【0045】また、I・Q座標上における拡散変調出力 信号の位相位置は図6(a)に示す従来装置の場合に比べ、図6(b)に示すように実施の形態1の装置では原 点を中心にしてほぼ円弧状に均等に分散されている。

【0046】以上のように、この実施の形態1によれば、加算回路5-1,5-Qの出力、つまり電力増幅器10の入力のピーク電力を低減することが出来るので、電力増幅器10の事線形性の影響を受け難くなり、電力増幅器10の動作点をより飽和に近づけて効率よく増幅することが可能となる。この結果、従来装置と同じ効率とすれば、隣接チャネル漏洩電力を少なくできる。

【0047】また、各chの拡散符号として互いに直交 した符号系列を用いれば、位相回転後にもchおよび [ 50 Q間の干渉は生じず、しかも従来装置の振幅制限のよう



な非線形操作を伴わないため、受信特性は劣化しない。 【0048】実施の形態2. 図7はこの発明の実施の形態2によるCDMA通信装置の構成を示すブロック図である。この実施の形態2では入力データが3チャネルの場合を示している。図において、 $1-1\sim1-n$ は情報チャネルに $1\sim2-n$ は情報チャネルに $1\sim2-n$ は情報チャネルに $1\sim2-n$ は情報チャネルに1<2-1に対応したフレーム生成回路、 $2-1\sim2-n$ は情報チャネルに1<2-1に対応した拡散符号系列、1<2-1に対応した拡散符号系列、1<2-12-1<2-13-13-11は拡散変調回路、1<2-13-13-11は拡散変調回路3-1<2-13-13-11は拡散変調回路3-1<2-13-11の回転させるで相回転回路である。他の構成は前記図1に示す実施の形態1の装置構成と同じである。同一部分には同一符号を付して重複説明を省略する。

【0049】次に動作について説明する。各入力データはそれぞれフレーム生成回路1-1~1-n、1次変調回路2-1~2-n、拡散変調回路3-1~3-nまでは前記図1に示す実施の形態1と同様の動作を行う。次いで、拡散変調回路3-1の拡散変調出力信号は位相回転回路13-1で90°/1、拡散変調回路3-2の拡散変調出力信号は位相回転回路13-2で90°/2、拡散変調回路3-nで90°/2、拡散変調回路3-nで90°/nそれぞれ1・Q座標上の位相位置が回転された後、I成分は加算回路5-1で、Q成分は加算回路5-Qで加算するもので、以後の動作は前記実施の形態1と同様である。

【0050】以上のように、この実施の形態 2 によれば、図8 (a)に示すように、従来装置のように、各拡散変調回路  $3-1\sim3-n$ の拡散変調出力信号を単に加算すると、ビーク電力は 18.00となるのに対し、実施の形態 2 に示すように、各拡散変調回路  $3-1\sim3-n$ の出力信号を  $1\cdot Q$ 座標上で  $90^\circ/n$  ずつ位相回転させた後加算すると、図8 (b)に示すように、ビーク電力は 14.9282と従来装置の場合より小さくなり、前記実施の形態 1と同様の効果が得られる。なお、平均電力は両装置とも 6.0で同じである。

【0051】実施の形態3. 図9は入力データがnチャネル(図示例は6チャネル)の場合の実施の形態3によるCDMA通信装置の構成を示すブロック図であり、拡散変調回路3-1と3-2、3-3と3-4、3-5と3-6をそれぞれ第1組、第2組、第3組としてグループ分けし、拡散変調回路3-3と3-4の出力側に30。位相回転回路14-1、14-2を設け、拡散変調回路3-5と3-6の出力側に60。位相回転回路14-3、14-4を設け、拡散変調回路3-1と3-2の出力信号、30。位相回転回路14-1と14-2の出力信号、60。位相回転回路14-3と14-4の出力信号の「成分を加算回路5-Iで、Q成分を加算回路5-Qで加算するものである。他の構成動作は、前記実施の

形態1、実施の形態2と同様であり、同一の効果が得られるので、重複説明を省略する。

【0052】実施の形態4、図10は入力データがnチャネル(図示例は6チャネル)の場合の実施の形態4よるCDMA通信装置の構成を示すブロック図であり、拡散変調回路3-1と3-2、3-3と3-4、3-5と3-6をそれぞれ第1組、第2組、第3組としてグループ分けし、各組の出力側に加算回路15-1、15-2、15-3を設け、その加算回路15-1を除き、加算回路15-2の出力側に30 位相回転回路16-1、加算回路15-3の出力側に90°位相回転回路16-2を設け、各組の出力信号を1・Q座標上において90°/nずつ位相回転させたものである。他の構成動作は、前記実施の形態1、実施の形態2と同様であり、同一の効果が得られるので、重複説明を省略する。

【0053】実施の形態5:図11はこの発明の実施の形態5によるCDMA通信装置の構成を示すブロック図であり、拡散変調回路3-1,3-2の出力側に帯域制限フィルタ(帯域制限回路)23-1,23-2を設けたもので、他の構成は図1に示す実施の形態1と同じであるから同一部分には同一符号を付して重複説明を省略する。

【0054】次に動作について説明する。一般に拡散変調回路3-1、3-2で拡散されたパルス状の出力信号は、そのまま送出すると、帯域が広がるため、隣接チャネル漏洩電力が増大することになる。そこで、拡散変調回路3-1、3-2の出力信号の帯域を帯域制限フィルタ23-1、23-2で制限するものである。なお、帯域制限フィルタとしては、cos (コサイン)ロールオフ・ナイキスト・フィルタ、ルート・コサイン・ロールオフ・ナイキスト・フィルタ、ガウス・フィルタといった特性を持つものを使用する。

【0055】実施の形態6.図12はこの発明の実施の 形態6によるCDMA通信装置の構成を示すブロック図 であり、構域制限フィルタ23-1,23-2を位相回 転回路12の出力側に設けたもので、他の構成は図11 に示す実施の形態5と同一構成で同一作用効果が得られ るから、同一部分には同一符号を付して重複説明を省略

Ø【0056】実施の形態7.図13はこの発明の実施の 形態7によるCDMA通信装置の構成を示すブロック図 であり、帯域制限フィルタ23-1,23-2を加算回 路5-I,5-Qの出力側に設けたもので、他の構成は 図11に示す実施の形態5と同一構成で同一作用効果が 得られるから、同一部分には同一符号を付して重複説明 を省略する。

【0057】実施の形態8.以上の各実施の形態においては、位相回転回路は予め規定された係数 $cos\thetak$ 、係数 $sin\theta$ を用いているが、これを外部より任意に可変可能に構成することもできる。このように構成すれ





ば、チャネル数の変更に容易に対応することができる。 つまり、チャネル数の変更を自由に行うことができる。

### [0058]

【発明の効果】以上のように、請求項1記職の発明によれば、チャネル数nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により拡散変調し、この拡散変調出力信号のI・Q座標上位置を90°/nずつ回転させるように構成したので、電力増幅器の入力のピーク電力を低減することができ、電力増幅器の非線形性の影響を受け難くなり、電力増幅器の動作点をより飽和に近づけて効率よく増幅することが可能となる。この結果、従来装置と同じ効率とすれば、隣接チャネル漏洩電力を少なくできる効果がある。

【0059】また、各chの拡散符号として互いに直交した符号系列を用いれば、位相回転後にもchおよびIQ間の干渉は生じず、しかも従来装置の振幅制限のような非線形操作を伴わないため、受信特性は劣化しない等の効果がある。

【0060】請求項2記載の発明によれば、チャネル数 n の送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により拡散変調し、この拡散変調出力信号を2以上のグループに分け、そのグループごとの出力信号のI・Q座 標上位置を90°/グループ数ずつ回転させるように構成したので、多チャネルにおいても容易に電力増幅器の入力のピーク電力を低減することができ、前記と同様の効果がある。

【0061】請求項3記載の発明によれば、拡散変調出力信号の位相回転である90°/nまたは90°/グループ数を任意に変更可能に構成したので、チャネル数の変更に容易に対応することができる。つまり、チャネル数の変更を自由に行うことができる効果がある。

【0062】請求項4記載の発明によれば、拡散変調出力信号を帯域制限後に直交変調するように構成したので、拡散変調出力信号の帯域の広がりによる隣接チャネル漏洩電力の増大を抑制できる効果がある。

【0063】請求項5記載の発明によれば、チャネル数 nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により変調する拡散変調回路と、この拡散変調回路の拡散変調出力信号の I・Q座標上位置を90°/nずつ回転させる位相回転回路を有する構成としたので、電力増幅器の入力のピーク電力を低減することができ、電力増幅器の非線形性の影響を受け難くなり、電力増幅器の動作点をより飽和に近づけて効率よく増幅することが可能となる。この結果、従来装置と同じ効率とすれば、隣接チャネル漏洩電力を少なくできる効果がある。

【0064】また、各chの拡散符号として互いに直交した符号系列を用いれば、位相回転後にもchおよび「Q間の干渉は生じず、しかも従来装置の振幅制限のような非線形操作を伴わないため、受信特性は劣化しない等の効果がある。

12

【0065】請求項6記載の発明によれば、チャネル数 nの送信データをチャネル毎にそれぞれ異なる拡散符号により変調する拡散変調回路と、この拡散変調回路の拡散変調出力信号を2以上のグループに分け、そのグループごとの出力信号の1・Q座標上位置を90°/グループ数ずつ回転させる位相回転回路を有する構成としたので、多チャネルにおいても容易に電力増幅器の入力のピーク電力を低減することができ、前記と同様の効果がある。

【0066】請求項7記載の発明によれば、拡散変調出力信号の位相回転である90°/nまたは90°/グループ数を任意に変更可能とした位相回転回路を有する構成としたので、チャネル数の変更に容易に対応することができる。つまり、チャネル数の変更を自由に行うことができる効果がある。

【0067】請求項8記載の発明によれば、拡散変調出力信号を2以上のグループに分け、そのグループごとの出力のI・Q座標上位置を90°/グループ数ずつ回転させる位相回転回路と、この位相回転回路の出力を加算する加算回路とを有する構成としたので、多チャネルにおいても容易に電力増幅器の入力のビーク電力を低減することができる効果がある。

【0068】請求項9記載の発明によれば、拡散変調出力信号を2以上のグループに分け、そのグループごとに加算する加算回路と、この加算回路の出力信号の1・Q座標上位置を90°/グループ数ずつ回転させる位相回転回路とを有する構成としたので、多チャネルにおいても容易に電力増幅器の入力のピーク電力を低減することができる効果がある。

【0069】請求項10記載の発明によれば、拡散変調出力信号の帯域を制限する帯域制限回路を有する構成としたので、拡散変調出力信号の帯域の広がりによる隣接チャネル漏洩電力の増大を抑制できる効果がある。

【0070】請求項11記載の発明によれば、帯域制限 回路を位相回転回路の人力側に設けるように構成したの で、拡散変調出力信号の帯域の広がりによる隣接チャネ ル漏洩電力の増大を抑制できる効果がある。

【0071】請求項12記載の発明によれば、帯域制限 回路を位相回転回路の出力側に設けるように構成したの 40 で、拡散変調出力信号の帯域の広がりによる隣接チャネ ル漏洩電力の増大を抑制できる効果がある。

【0072】請求項13記載の発明によれば、帯域制限 回路を加算回路の出力側に設けるように構成したので、 拡散変調出力信号の帯域の広がりによる隣接チャネル漏 洩電力の増大を抑制できる効果がある。

# 【図面の簡単な説明】

【図1】 この発明の実施の形態1によるCDMA通信装置の構成を示すブロック図である。

【図2】 位相回転回路の構成を示すブロック図であ 50 る。





【図3】 位相回転回路の動作説明図である。

【図4】 従来装置と実施の形態1による拡散変調回路の出力信号の加算状態を対比説明する図である。

13

【図5】 従来装置と実施の形態1による装置における 2チャネルの加算状態の対比テーブルである。

【図6】 従来装置と実施の形態1による装置における2チャネルの加算状態の1Q座標上における出力信号位置を示す図である。

【図7】 この発明の実施の形態2によるCDMA通信装置の構成を示すブロック図である。

【図8】 従来装置と実施の形態2による装置における3チャネルの加算状態の1Q座標上における出力信号位置を示す図である。

【図9】 この発明の実施の形態3によるCDMA通信 装置の構成を示すブロック図である。

【図10】 この発明の実施の形態4によるCDMA通信装置の構成を示すブロック図である。

【図11】 この発明の実施の形態5によるCDMA通信装置の構成を示すブロック図である。

【図12】 この発明の実施の形態6によるCDMA通信装置の構成を示すブロック図である。

【図13】 この発明の実施の形態でによるCDMA通信装置の構成を示すプロック図である。

【図14】 従来のCDMA通信装置の構成を示すプロック図である。

【図15】 複数チャネルの多重化説明図である,

【図16】 直交変調回路の構成を示すブロック図である。

【図 17】 入力に対する出力、効率、通過位相の特性 図である。

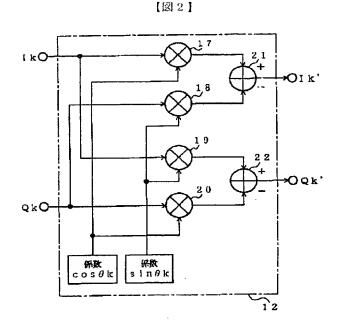
10 【図18】 周波数に対する電力増幅器出力信号のスペクトル図である。

【図19】 従来の他のCDMA通信装置の構成を示す ブロック図である。

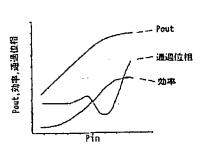
# 【符号の説明】

3-1~3-n 拡散変調回路、5-1,5-Q,15-1~1~15-3 加算回路、8 直交変調回路、10電力増幅器(電力増幅回路)、12,13-1~13-n,14-1~14-4,16-1,16-2 位相回転回路、23-1,23-2 帯域制限フィルタ(帯域制限回路)。

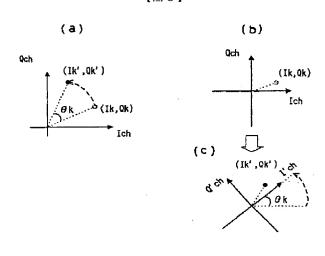




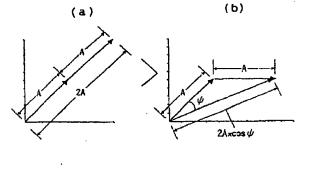
【図17】

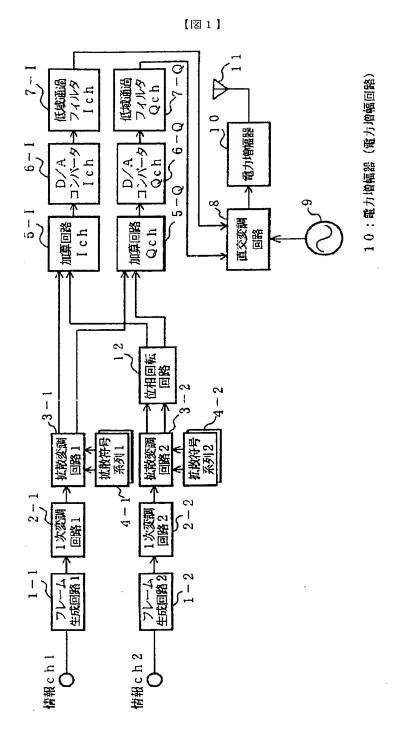


[図3]







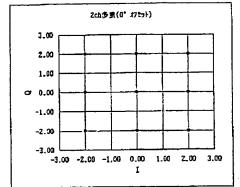


【図5】

			( a	1)				
1	多重数=2 0° 17tyl-多!	ž						
1	CH-1		CH-2		多重技			
1	[]0	990	110	<b>CO</b>	1(1		рожег	
-[		-1	-i	-1	-2	-2	8	
-1	-L	-1	-1	1	-2	a l	4	
1	-Ł	-1	i	-1	0	-2	4	
- 1	~Ł	-1	1	1	0	0	٥	
1	- <u>1</u>	1	-[	-i	-2	0	4	
1	-1	1	-1	1	-2	2	8	
ì	-1	1		-1	0	6	0	
١	-1	il.	1	1		2	4	
1	i	-1	-1	-1	1 0	-2	4	
1	ī	-1	-1	1	l a	0	i e	
1	ī	-il	i	-1	2	-2	8	
1		-1	1	1	1 2	e	4	
1	î	il	-1	-ī	ā	0	0	
-	ī	1	-1	1	1 0	2	1	
1	ī	il	ī	-1	ĺ	0	4	
-	1	il	1 1	i	l ž	2	9	
1	<u> </u>						4	(平均)

[図6]

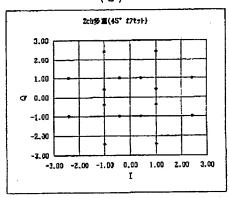
(a)



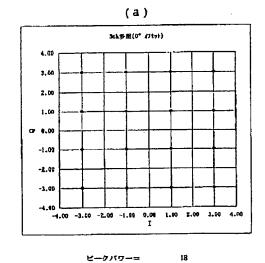
(b)

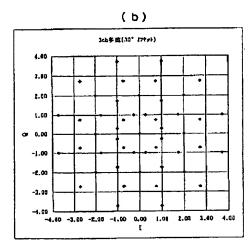
45' 17 <del>11/8</del> T									
Ci-i		CH-2		(2)-2 +45deg		多重视			
110	000	1[0	000	[[0	QQO	_III	001	power	
-1	-11	-1	-1	0.00	-1.41	-1.00	-2.41	6.83	
l -i	-il	-i	1	-1.41	0.03		-1.00	6.83	
-i	-1	ï	-1	1.41	0.00	0.41	-1,00	1.17	
1 4	-il		î	0.00	1.41		0.41	1.17	
1 7	-;1	-1		0.00	-1.41		-0.41	1.17	
-1			_;	-1.41	0.00		1.00		
-1	!!	-1		1.41	0.00		1.00	1.17	
-1	1	1	-1	0.00	1.41		2,41	6.83	
-1	- 4	1	i				-2.41	6.83	
1	-1	<u>1</u>	-1	0.00	-1.41				
1	-1	-1	1	-1.41	0.00		-1.00		
1 1	-i	1	-1	1.41	0.00		-1.00		
1 1	-11	ı	1	0.00	1.41		0.41		
l i	1	-1	-1	0.00	-1.41	1.00	-0.41		
1 :	il	-1	i	-1.41	0.00	-0.4L	1.00	1.17	
1 :	- 1	,	-1	1.41	U.Q0		1.00	6.83	
1 :	- ;	•	- 1	0.00	1.41		2.41	6.83	
		, <u>,</u>		J.00_		13.77		4.00	(平均)

(b)



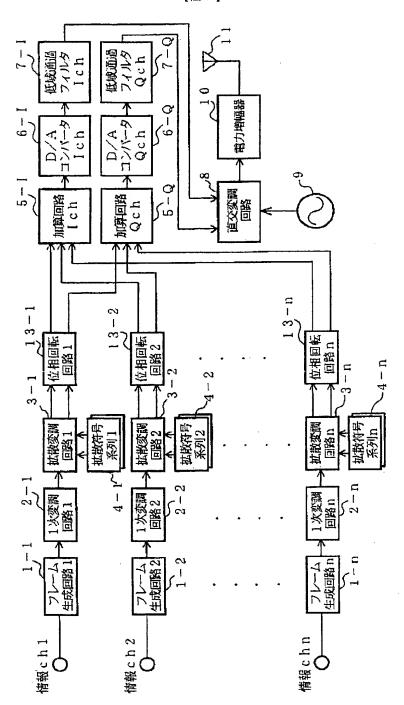
[図8]



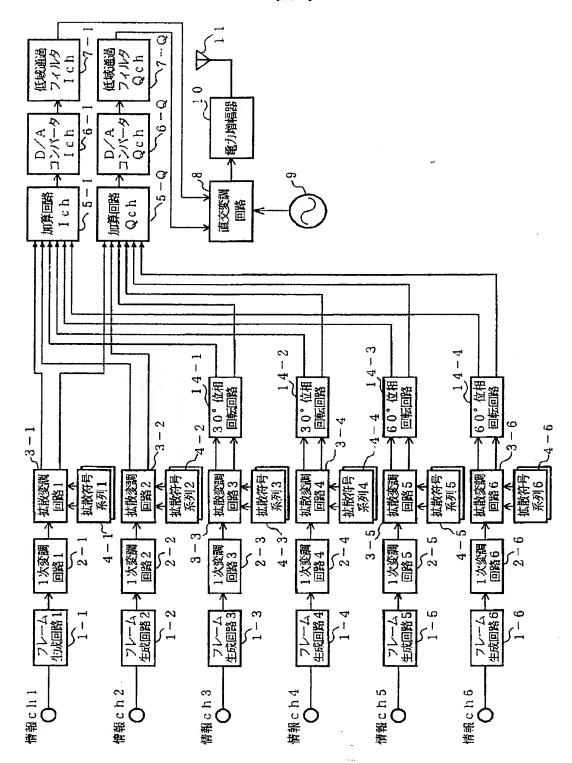


ピーケパワーコ 14.928Z

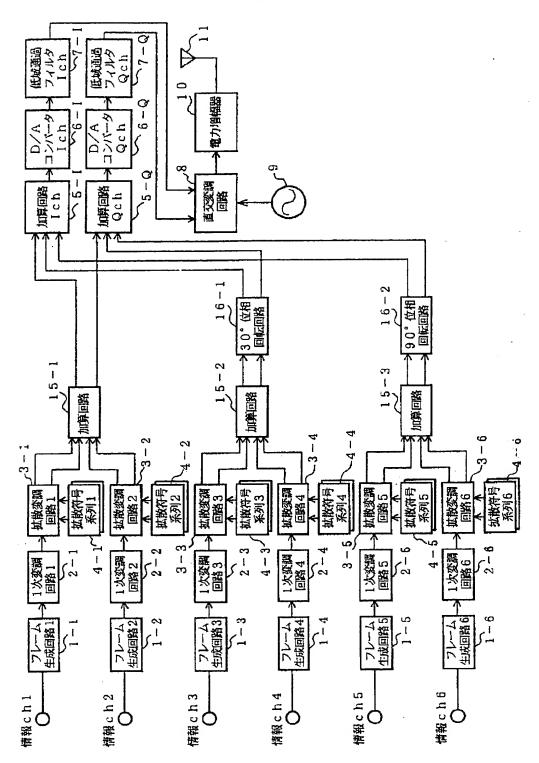
[図7]

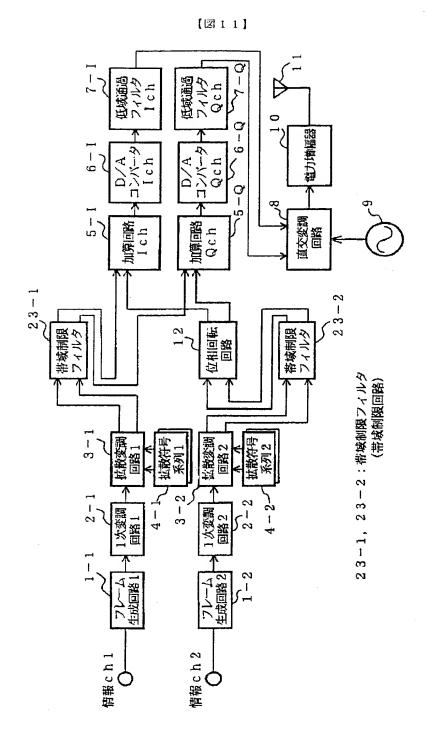


[図9]



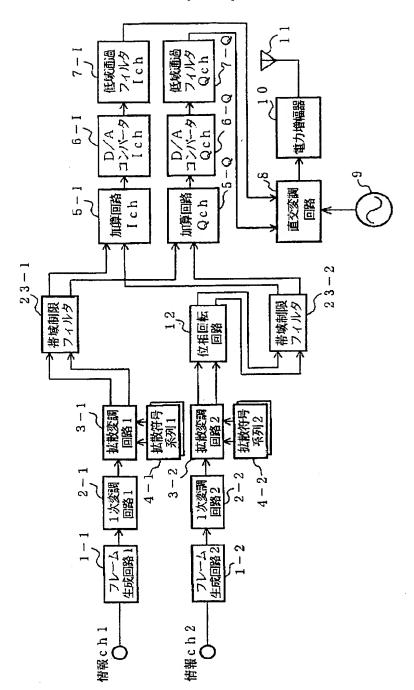
[図10]



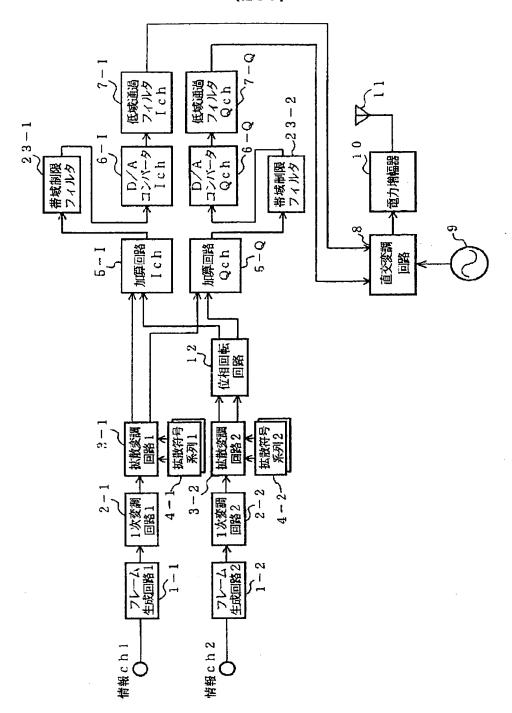


are and a second

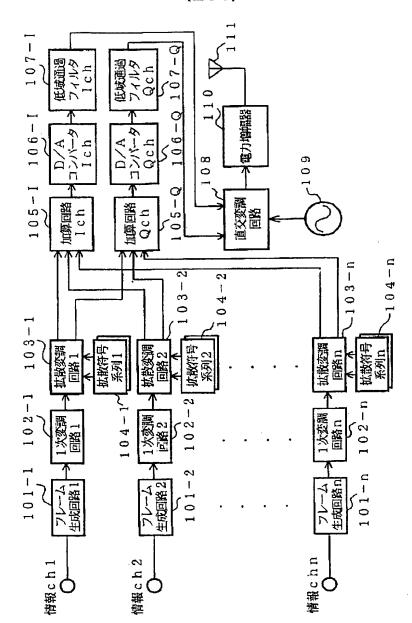
【図12】



【図13】



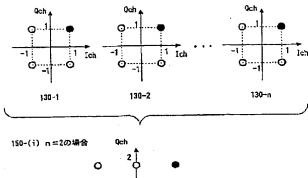
【図14】

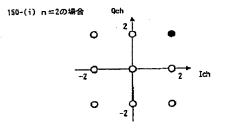


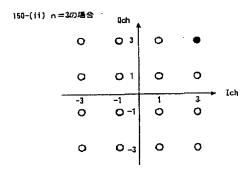




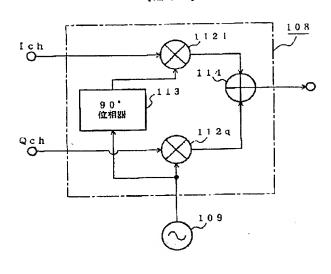




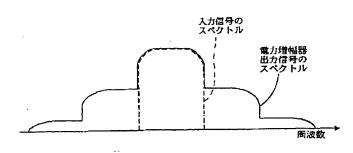




【図16】



# [図18]



[図19]

